# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

09-099517

(43)Date of publication of application: 15.04.1997

(51)Int.Cl.

B32B 15/08 B05D 7/14 C09D 5/00 C09D 7/12 C23C 22/24

C23C 22/24 C23C 28/00

(21)Application number: 08-133332

(71)Applicant: SUMITOMO METAL IND LTD

(22)Date of filing:

28.05.1996

(72)Inventor: TOKI TAMOTSU

OSHIMA KAZUHIDE

(30)Priority

Priority number: 07195147

Priority date: 31.07.1995

Priority country: JP

# (54) LURICATION TREATED STEEL PANEL AND FILM FORMING COMPOSITION USED THEREIN

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To perform processing without coating press oil and to prevent the generation of rust at a processed part or an end surface by compounding a small amt of specific ammonium silicate with the lubricating resin film having a specific dry film wt. formed on the surface of a steel plate or a galvanized steel plate.

SOLUTION: After a chromate film is formed to the surface of a cold rolled steel panel or galvanized steel panel being a material, a lubricating resin film is formed to the chromate film of the steel panel in a dry film wt. of a 0.1–5g/m2. This film is formed from a base resin containing 5–30wt.% of silical fine particles (SiO2), 0.5–30wt.% of a lubricating resin imparting agent and 1–20wt.% of ammonium silicate. Ammonium silicate is a component contributing to the enhancement of the corrosion resistance of a processed part or a cut end and a compd. represented by formula (wherein R1, R2 and R3 are a 1–12C alkanol group, R4 is a 1–4C alkyl group or a 1–12C alkanol group and X is an integer of 1–20) is used.

$$\begin{bmatrix} R^1 - X^2 \\ R^2 \end{bmatrix}_{\mathbf{R}^3} \mathbf{O} \cdot \mathbf{XSiO_3}$$

## (19)日本国特許庁 (JP)

# (12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平9-99517

(43)公開日 平成9年(1997)4月15日

(51) Int.Cl. <sup>6</sup>		識別記号	庁内整理番号	FΙ					技術表示箇所
B 3 2 B	15/08			B 3 2	В	15/08		G	
B05D	7/14			B 0 5	D	7/14		Α	
C09D	5/00	PPK		C 0 9	D	5/00		PPK	
	7/12	PSJ				7/12		РSЈ	
C 2 3 C	22/24			C 2 3	С	22/24			
			審査請求	未請求	請求	項の数7	OL	(全 11 頁)	最終頁に続く
(21)出願番号	<b>}</b>	特願平8-133332		(71) 出	順人	000002	2118		
						住友金	属工業	株式会社	
(22)出願日		平成8年(1996)5月	₹28日			大阪府	大阪市	中央区北浜4	丁目 5 番33号
				(72)発	明書	1 土岐	保		
(31)優先権主	張番号	特願平7-195147				和歌山	市湊18	50番地 住友	金属工業株式会
(32)優先日		平7 (1995) 7 月31日	3			社和歌	山製鉄	所内	
(33)優先権主	張国	日本(JP)		(72)発	明者	大島 大島	一英		
						和歌山	市湊18	50番地 住友	金属工業株式会
						社和歌	山製鉄	所内	
				(74)代	理人	、 弁理士	広瀬	章一	

## (54) 【発明の名称】 潤滑処理鋼板とそれに用いる皮膜形成性組成物

#### (57)【要約】

【構成】 冷延鋼板または亜鉛もしくは亜鉛合金めっき鋼板の表面に、Cr換算付着量が10~150 mg/m² のクロメート皮膜と、乾燥皮膜重量が0.1~5g/m²の潤滑性樹脂皮膜とを有する潤滑処理鋼板。潤滑性樹脂皮膜は、ベース樹脂中にシリカ微粒子を5~30重量%、固体潤滑剤(ワックス又はフッ素系樹脂粉末)を 0.5~30重量%、アンモニウムシリケートを1~20重量%、所望により着色顔料を40体積%以下含有する。

【効果】 プレス油塗布が省略できる高度の潤滑性を備え、強加工や高温になっても加工部や端面を含めて耐食性が確保され、溶接性も良好。樹脂皮膜が顔料を含有すると、プレコート鋼板なみの意匠性も付与され、自動車、家電、建材などの外装用に好適。

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】 冷延鋼板または亜鉛もしくは亜鉛合金めっき鋼板の表面に乾燥皮膜重量 0.1~5g/m²の潤滑性樹脂皮膜を有し、

前記潤滑性樹脂皮膜が、ベース樹脂(A) 中に、シリカ微粒子(B) を $SiO_2$ として $5\sim30$ 重量%、潤滑機能付与剤(C)を $0.5\sim30$ 重量%、およびアンモニウムシリケート(D)を $1\sim20$ 重量%含有するものであることを特徴とする、耐食性に優れた潤滑処理鋼板。

【請求項2】 冷延鋼板または亜鉛もしくは亜鉛合金めっき鋼板の表面に、Cr換算付着量10~150 mg/m² のクロメート皮膜と、その上層の乾燥皮膜重量 0.1~5g/m²の潤滑性樹脂皮膜とを有し、

前記潤滑性樹脂皮膜が、ベース樹脂(A) 中に、シリカ微粒子(B) を $SiO_2$ として $5\sim30$ 重量%、潤滑機能付与剤(C) を  $0.5\sim30$ 重量%、およびアンモニウムシリケート(D) を  $1\sim20$ 重量%含有するものであることを特徴とする、耐食性に優れた潤滑処理鋼板。

【請求項3】 潤滑機能付与剤(C) が、軟化点90℃以上のポリオレフィン系ワックスおよび/またはフッ素系樹脂からなる、平均粒径5μm以下の微粉末である請求項1または2記載の潤滑処理鋼板。

【請求項4】 アンモニウムシリケート(D) が下記一般 式で示される化合物である請求項1~3のいずれか1項 に記載の潤滑処理鋼板。

【化1】

$$\begin{bmatrix} R^2 \\ R^1 - N - R^4 \\ R^3 \end{bmatrix}_2 O \cdot XSiO_2$$

式中、 $R^1$  、 $R^2$  および $R^3$  はそれぞれ同一または異なる炭素原子数  $1\sim12$ のアルカノール基を表し、 $R^4$  は炭素原子数  $1\sim4$ のアルキル基または炭素原子数  $1\sim12$ のアルカノール基を表し、Xは  $1\sim20$ の数を表す。

【請求項5】 前記潤滑性樹脂皮膜がさらに着色顔料 (E) を40体積%以下含有する、請求項1ないし4のいず れか1項に記載の潤滑処理鋼板。

【請求項6】 全固形分含有量に基づいて、ベース樹脂 (A) 中に、シリカ微粒子(B) を $SiO_2$ として5 $\sim$ 30重量%、潤滑機能付与剤(C) を  $0.5\sim$ 30重量%、ならびにアンモニウムシリケート(D) を  $1\sim$ 20重量%含有することを特徴とする、潤滑性皮膜形成性組成物。

【請求項7】 全固形分含有量に基づいて着色顔料(E) 40体積%以下をさらに含有する、請求項6記載の潤滑性 皮膜形成性組成物。

#### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、自動車、家電、建材製品等の外装用に使用するのに好適な表面外観を有し、かつプレス油を塗布せずに絞り加工や折曲げ加工などのプ

レス成形を施しても加工部や端面の耐食性を十分に確保できる、潤滑性と耐食性に優れた潤滑処理鋼板と、その製造に用いる潤滑性皮膜形成性組成物、とに関する。 【0002】

【従来の技術】一般に鋼板をプレス成形等により加工する際には、滑り不足による鋼板またはプレス金型の傷つきを防止するためにプレス油を塗布する。塗布されたプレス油は、加工後の脱脂工程で脱脂される。この脱脂には特定フロンである1.1.1ートリクロロエタンなどの有機溶剤が使用されてきた。これら特定のハロゲン化有機溶剤の使用については、オゾン層破壊をこれ以上進行させないため、1987年9月モントリオールで規制の議定書が採択され、わが国でも1988年に国内法が成立し、特定フロンの使用は既に全廃されている。

【0003】そこで、潤滑成分を含有する樹脂皮膜を鋼板の表面に予め形成した、プレス油を塗布せずに加工可能な潤滑処理鋼板が登場した。この潤滑処理鋼板は、プレス油塗布-脱脂工程が省略でき、脱脂時のフロン等の使用によるオゾン層破壊を防止できる上、プレス作業職場の環境改善や工程簡略化によるコストダウンの点でも効果があることから、そのニーズが高まっている。

【0004】潤滑処理鋼板について提案している特許公 報の例としては、次のものが挙げられる。

①特開昭63-35798 号公報: 亜鉛めっき鋼板上にクロメート処理をした後、この上にウレタン化エポキシエステル樹脂、シリカ粉末、親水性ポリアミド樹脂および潤滑剤のポリエチレンワックスを含有する溶剤型の塗料組成物を 0.3~5μmを塗布したカチオン電着塗装性に優れた有機複合鋼板。

【0005】②特開平2-124997号公報: 亜鉛合金めっき鋼板上にクロメート皮膜と、その上層としてウレタン系樹脂と $SiO_2$ との複合または混合物を主成分とする皮膜層とを形成し、その上にさらにシリカ微粒子を $1\sim50\%$ 含有するワックス皮膜を形成した潤滑処理鋼板。

【0006】③特開平3-96337 号公報:クロメート処理した電気亜鉛めっき鋼板に、アクリル化エボキシ樹脂中にフッ素系樹脂およびシリカ微粒子を含有する樹脂皮膜が形成されている、プレス加工性に優れる樹脂塗装鋼板。

【0007】 ②特開平3-17190 号公報:クロメート処理した亜鉛めっき鋼板に、フッ素系樹脂粒子およびシリカ微粒子を含有するモンタンワックス酸化物のエマルジョンを塗布した潤滑性、耐食性に優れる表面処理鋼板。

【0008】⑤特開平3-17189 号公報:クロメート処理した亜鉛めっき鋼板に、ウレタン変性ポリオレフィン系樹脂中にフッ素系樹脂粒子およびシリカ微粒子を含有する樹脂皮膜が形成されている、潤滑性、耐食性に優れる樹脂塗装鋼板。

【0009】 **⑥**特開平3-28380 号公報: 亜鉛系電気めっき鋼板の表面に、クロメート皮膜と、その上にフッ素

系樹脂を含有するカルボキシル化したポリエチレン系ディスパージョンの塗布層とを有する潤滑性および耐食性に優れる表面処理鋼板。

【0010】の特開平3-16726 号公報: 亜鉛系めっき 鋼板の表面に、クロメート皮膜と、その上に水酸基および/またはカルボキシル基を有する樹脂中にシリカとポ リオレフィンワックスとを含有する樹脂皮膜を有する、 成形性に優れた潤滑樹脂処理鋼板。

#### [0011]

【発明が解決しようとする課題】上記**①**~**⑦**に記載の潤滑処理鋼板はいずれもプレス油を塗布せずに加工可能な潤滑性を備えているが、耐食性が不十分で、絞り加工部や折曲げ加工部および端面における錆の発生を防止することができないという問題点があった。

【0012】また、特に上記①~③に記載の潤滑処理鋼板は、高速加工(例、500 mm/sec以上の高速加工)や金型の温度上昇時に皮膜が剥離し易く、表面外観が損なわれるという欠点もあった。

【0013】本発明の目的は、プレス油を塗布せずに加工でき(従って、脱脂工程が不要)、強加工や高速加工さらには金型の温度上昇にも十分に耐えることができる高度の潤滑性と、加工部や端面における錆発生が防止され、外装用としての適用が可能な高度の耐食性とを兼ね備え、さらに必要に応じて着色顔料を添加することによりプレコート鋼板なみの優れた意匠性を付与することができ、溶接も可能な、潤滑処理鋼板を提供することである。

#### [0014]

【課題を解決するための手段】前述した従来技術に見られるように、鋼板または亜鉛系めっき鋼板の表面に、好ましくはクロメート皮膜を形成した後、樹脂中にシリカと潤滑付与成分を含有する潤滑性樹脂皮膜を形成すると、潤滑性とある程度の耐食性を付与することができる。本発明者らは、かかる従来技術の長所を生かしつつ、樹脂皮膜の耐食性をさらに向上させる手段について検討した結果、アンモニウムシリケートを樹脂皮膜中に少量配合すると、特に端面および加工後の耐食性を活しく向上し、外装用にも適用可能な高度の耐食性を示す潤滑処理鋼板が得られること、そしてこの潤滑処理鋼板は、必要に応じて顔料を添加することにより、グレーから黒色系あるいはブラウン系に至る色調を呈し、プレコート鋼板並みの意匠性を有することを見出した。

【0015】ここに本発明は、冷延鋼板または亜鉛もしくは亜鉛合金めっき鋼板の表面に、乾燥皮膜重量  $0.1\sim5 g/m^2$ の潤滑性樹脂皮膜を有し、この潤滑性樹脂皮膜が、ベース樹脂(A) 中に、シリカ微粒子(B) を $SiO_2$ として5~30重量%、潤滑機能付与剤(C) を  $0.5\sim30$ 重量%、アンモニウムシリケート(D) を $1\sim20$ 重量%、および必要に応じて着色顔料(E) を40体積%以下、含有するものであることを特徴とする耐食性に優れた潤滑処理鋼

板である。

【0016】好適態様にあっては、前記冷延鋼板またはめっき鋼板の表面に、下層としてCr換算付着量が10~150 mg/m²のクロメート皮膜を有し、その上層として前記潤滑性樹脂皮膜を有する。また、本発明によれば、全固形分含有量に基づいて、ベース樹脂(A)中に、シリカ微粒子(B)をSiO<sub>2</sub>として5~30重量%、潤滑機能付与剤(C)を0.5~30重量%、アンモニウムシリケート(D)を1~20重量%、および必要に応じて着色顔料(E)を40体積%以下、含有することを特徴とする、潤滑性皮膜形成性組成物も提供される。

#### [0017]

【作用】以下に、本発明の潤滑処理鋼板について、詳細 に説明する。

#### 母材鋼板

本発明では、母材として、冷延鋼板、または亜鉛もしくは亜鉛合金めっき鋼板(以下、これらのめっき鋼板を亜鉛系めっき鋼板と総称する)を使用する。これらは量産されており、比較的安価に入手できる鋼板である。母材の冷延鋼板または亜鉛系めっき鋼板は、その上に設ける皮膜との密着性向上のため、表面粗さがRaで 0.5~2μmの範囲のものが好ましい。

【0018】 亜鉛系めっき鋼板は、溶融めっき、電気めっき、気相めっき(蒸着めっき、スパッタリング等を含む)等のいずれのめっき方法により製造したものでもよい。亜鉛合金めっき鋼板のめっき種は、Zn-Ni、Zn-A1、Zn-Fe等が代表的であるが、これらに限定されるものではなく、Znを含有し(好ましくは主成分とし)、1または2以上の合金元素を含有する任意の亜鉛合金めっき種でよい。例えば、Zn-55%Alめっき鋼板のようにZnが少量成分であるZn合金めっきでもよい。また、上層が亜鉛系めっき層である複層めっき鋼板も母材として使用できる。亜鉛系めっき鋼板のめっき付着量は、成形性の観点から、片面当たり90g/m²以下とすることが望ましい

【0019】本発明において母材として使用するのに適した亜鉛系めっき鋼板の一つは、合金化溶融亜鉛めっき鋼板(以下、GA鋼板と略記する)である。これは、溶融亜鉛めっき鋼板をめっき後に加熱処理して、めっき皮膜中のZnに素地からFeを拡散させ、めっき皮膜をZn-Fe合金としたものである。母材としてより好ましいGA鋼板は、合金化度(めっき皮膜中の平均Fe%)が7~13%の範囲内、さらに好ましくは9~11%のものである。GA鋼板は、合金化が進んでめっき皮膜の合金化度が高くなるほど、めっき表面の凹凸が大きくなり、表面粗さが大きくなる傾向がある。必要であれば、合金化熱処理後にスキンパス圧延(圧下率3%以下)を行って、表面粗さを調整することができる。

#### 【0020】クロメート皮膜

潤滑性のみを付与すれば十分である場合には、潤滑性樹

脂皮膜の下層としてクロメート皮膜を形成する必要はないが、耐食性を必要とする場合には、母材の冷延鋼板または亜鉛系めっき鋼板の表面(通常は両面)に、まずクロメート皮膜を形成する。

【0021】クロメート皮膜は、6価クロム化合物がCr <sup>3+</sup>に還元されて難溶化することにより造膜したものであり、従来より公知の任意のクロメート処理液(例、塗布型、反応型、電解型)を利用して形成することができる。

【0022】使用するクロメート処理液は、主剤である6価クロム化合物(例、無水クロム酸、クロム酸塩、重クロム酸等)の他に、コロイダルシリカやその他の公知の添加成分を含有していてもよい。

【0023】クロメート皮膜として特に好ましいのは、耐食性に優れた塗布型クロメート処理液、中でも迅速な造膜が可能な部分還元タイプのもの(Cr<sup>6+</sup>の一部がCr<sup>3+</sup>に還元されたもの)を使用して形成されたものである。必要により、処理後に加熱して、クロメート皮膜を形成する。

【0024】本発明では、クロメート皮膜の付着量は、金属Cr換算で10~150 mg/m²、好ましくは30~90 mg/m²の範囲とする。付着量が10 mg/m²未満では、外装用の目的に十分な耐食性を発揮することができない。一方、150 mg/m²を超えると、耐食性向上効果がほぼ飽和し、表面外観も劣化する上、クロメート皮膜が厚くなることでプレス加工時にクロメート皮膜の凝集破壊が起こり易くなり、プレス成形性が低下する。

#### 【0025】潤滑性樹脂被膜

母材の冷延鋼板または亜鉛系めっき鋼板の表面に、好ましくは前記のようにクロメート皮膜を形成した後、潤滑性樹脂皮膜を形成する。本発明では、この潤滑性樹脂皮膜が、ベース樹脂(A)中に、シリカ微粒子(B)を5.02として $5\sim30$ 0重量%、潤滑樹脂付与剤(C)を $0.5\sim30$ 0重量%、アンモニウムシリケート(D)を $1\sim20$ 00重量%、および必要に応じて着色顔料(E)を40体積%以下含有するものであり、その付着量は乾燥皮膜重量で $0.1\sim5$ 8/ $^{12}$ 2とする。各成分(A) $\sim$ (E)はいずれも1種または2種以上を使用することができる。また、この樹脂皮膜は、片面または両面に形成することができる。

【 O O 2 6 】(A) ベース樹脂:樹脂皮膜のベース樹脂としては、加工に耐える十分な強度を有する、透明皮膜を形成できるものであればよく、特に制限されない。適当な樹脂としては、ポリウレタン系樹脂、エポキシ樹脂、アクリル系樹脂、ポリエステル系樹脂、フェノール系樹脂、ポリオレフィン系樹脂、アルキド系樹脂、メラミン系樹脂、ポリビニルブチラール樹脂等物とこれらの混合物が挙げられる。

【0027】ベース樹脂は、有機溶剤に溶解させた溶剤型の樹脂でもよいが、可能であれば水中に溶解ないし分散(懸濁もしくは乳化)させた水性樹脂、特にエマルジ

ョン樹脂とすることが好ましい。水性樹脂は、ポリウレタン系、アクリル系、ポリエステル系などの樹脂種においては市販品を容易に入手することができる。また、水性樹脂の各種の組成および製造方法が知られており、このような公知技術に従って水性樹脂を調製することもできる。

【0028】(B) シリカ微粒子:シリカ微粒子は、潤滑処理鋼板の耐食性を向上させるために樹脂皮膜中に配合する。このシリカ微粒子は、コロイダルシリカ(水性シリカ)、例えばスノーテックスC~N(いずれも日産化学社製)等、ならびにヒュームドシリカ(気相シリカ)、例えば疎水性シリカ AEROSIL R-811、親水性シリカ

AEROSIL 200V (いずれも日本アエロジル社製) のいず

れも使用できる。

【0029】シリカ微粒子の平均粒径(平均一次粒子径)は5~100 nmの範囲が好ましい。平均粒径が5nmより小さいと樹脂中での安定性が悪く、100 nmを超えると表面平滑性に劣り、潤滑性が低下する。より好ましくは10~50 nm の範囲である。

【0030】また、加水分解によりシリカを生ずる有機シリケート(例、エチルシリケート等)は、シリカ微粒子の前駆物であるが、本発明においてはこれもシリカ微粒子として使用できる。

【0031】樹脂皮膜中におけるシリカ微粒子の量は、 $SiO_2$ として5 $\sim$ 30重量%、好ましくは15 $\sim$ 25重量%の範囲内である。シリカが $SiO_2$ として5重量%より少ないと、耐食性が十分ではなく、外装用としての適用は困難である。一方、30重量%を超えると、樹脂皮膜の硬度が高まり、成形時に型カジリを生じ、プレス成形性が低下する。なお、樹脂とシリカ微粒子との密着性を向上させるために、シリカ微粒子に少量のシランカップリング剤を併用してもよい。

【0032】(C) 潤滑機能付与剤:潤滑機能付与剤(以下、単にワックスとも言う)としては、皮膜に潤滑(摩擦係数軽減)機能を付与し(即ち、一般に固体潤滑剤として知られ)、かつ樹脂皮膜の着色を阻害しない固体粉末であれば、いずれのものを用いてもよい。

【0033】本発明で用いるのに適した潤滑機能付与剤は、ポリオレフィン系ワックスおよび/またはフッ素系樹脂の粉末であるが、これらに制限されるものではない。潤滑機能付与剤は平均粒径5 $\mu$ m以下、例えば 0.1~5 $\mu$ m、より好ましくは 0.5~2 $\mu$ mの微粉末状態であることが好ましい。潤滑機能付与剤の平均粒径が0.1 $\mu$ mより小さいと、含有率の割に潤滑性の向上効果が小さくなる。また、この平均粒径が5 $\mu$ mを超えると、樹脂皮膜からのワックスの突出率が大きくなり、摺動の厳しい加工が付与されるとワックスの剥がれが生じ、金型に付着しやすくなるという問題が生じる。

【0034】連続加工時には金型温度が90℃近くに達することがあるので、ポリオレフィン系ワックスは、連続

加工時にも軟化しないように、軟化点が90℃以上、特に 100℃以上のものを使用することが好ましい。特に好ましいポリオレフィン系ワックス粉末は、平均粒径が 0.6~1.1 μmで、粒径分布幅が小さく、比重 (25℃) が0.95~0.98、軟化点が 100~150 ℃のポリエチレン、ポリプロピレンなどのオレフィン系重合体または共重合体の 微粉末である。

【0035】フッ素系樹脂としては、四フッ化エチレン樹脂(PTFE)、三フッ化塩化エチレン樹脂、フッ化ビニリデン樹脂、フッ化ビニル樹脂、エチレン/四フッ化エチレン共重合体樹脂、四フッ化エチレン/六フッ化プロピレン共重合体樹脂などが挙げられる。

【0036】潤滑機能付与剤は、樹脂皮膜中に0.5~30重量%の割合で存在させる。この量が0.5重量%よりも少ないと、潤滑性の向上が少なく、30重量%を超えると、素地との密着性が低下し、かつ樹脂皮膜強度が低下し、外観も劣化するからである。潤滑機能付与剤の好ましい配合量は3~25重量%、より好ましくは8~20重量%の範囲内である。

【0037】(D) アンモニウムシリケート:アンモニウムシリケート(ケイ酸のアンモニウム塩)は、本発明の潤滑処理鋼板において、加工部の耐食性や切断した端面の耐食性の向上に寄与する成分である。この効果の面から、アンモニウムシリケートとして、下記式(1)で示される化合物を使用することが好ましい。

[0038]

【化2】

$$\begin{bmatrix} R^{2} \\ -N-R^{4} \\ R^{3} \end{bmatrix}_{2} O \cdot X SiO_{2} \qquad (1)$$

【0039】上記式中、 $R^1$ 、 $R^2$  および $R^3$  はそれぞれ炭素原子数 $1\sim12$ のアルカノール基(互いに同一でも異なるものでもよい)を表し、 $R^4$  は炭素原子数 $1\sim4$ のアルキル基または炭素原子数 $1\sim12$ のアルカノール基を表し、Xは $1\sim20$ の数を表す。

【0040】 $R^1$ 、 $R^2$ 、 $R^3$  および $R^4$  における炭素原子数 $1\sim12$ のアルカノール基としては、メチロール基、2-ヒドロキシエチル基、ヒドロキシプロピル基、ヒドロキシブチル基、ヒドロキシオクチル基、ヒドロキシドデシル基等を挙げることができる。

【0041】R4 における炭素原子数1~4のアルキル基としては、メチル基、エチル基、イソプロピル基、 nープロピル基、イソブチル基、セーブチル基、 nーブチル基等を挙げることができる。

【0042】アンモニウムシリケートを添加すると特に 端面耐食性や加工後耐食性が向上する理由については明 らかではないが、このアンモニウムシリケートが、特に 端面や加工で生じた微細疵部等の腐食因子が侵入し易い 部位でインヒビターとしての機能を発揮し、C1-等の腐 食因子を遮断するからではないかと推測される。なお、アンモニウムシリケートはpHが高いため、アンモニウムシリケートを添加することにより、樹脂皮膜の形成に用いる組成物のpHは一般に7.5~11のアルカリ性を示すようになる。

【0043】アンモニウムシリケートは樹脂皮膜中に1~20重量%の割合で含有させる。この量が1重量%より少ないと、上述したようなインヒビターとしての効果が少なく、特に端面等での充分な耐食性が得られない。一方、20重量%を超えると、樹脂皮膜がゲル化しやすくなり、塗装時にムラとなって、外観上の品質が劣化するだけでなく、塗膜も不均一になるので、潤滑性と平板での耐食性が劣化する。アンモニウムシリケートの好ましい配合量は3~10重量%である。

【0044】(E) 着色顔料

着色顔料は、本発明の潤滑処理鋼板に所定の着色外観を付与するために、必要に応じて樹脂皮膜中に配合される。着色顔料成分については、樹脂への分散がよければ特に限定されない。例えば、カーボンブラック(CB)、酸化チタン、酸化鉄、フタロシアニンブルー、フタロシアニングリーン、有機系赤色顔料などを用い、配合比を変えて、グレー系やブラウン系、その他の色についても調色ができる。なお、着色顔料を添加しないと潤滑性樹脂皮膜は透明であるため、本発明の潤滑処理鋼板は母材と同じ外観を呈する。着色顔料の合計添加量は40体積%以下、好ましくは20体積%以下、より好ましくは10体積%以下、好ましくは20体積%以下、より好ましくは10体積%以下とする。40体積%を超えると、樹脂皮膜より顔料が露出する割合が増加するため潤滑性が低下する。着色顔料の合計添加量の下限は、着色に必要な量以上とすればよいが、通常は0.5 体積%である。

【0045】本発明の潤滑処理鋼板の外観がプレコート並みの意匠性を有するのは、潤滑性鋼板の樹脂皮膜中顔料の添加量を適正に配合することにより、下地(母材の冷延鋼板またはめっき鋼板、またはクロメート皮膜)の色調を完全に隠ぺいでき、顔料特有の色調を呈することが可能となるためである。

【0046】以上に説明したベース樹脂(A)中に必須成分(B)~(D)および任意成分(E)を、必要に応じて溶媒を使用して、全固形分含有量に基づいて上記の所定範囲内の量で混合することにより、潤滑性樹脂皮膜を形成するための皮膜形成性組成物を調製する。溶媒の種類は、水、アルコール、有機溶媒のいずれでもよく、使用するベース樹脂の種類に応じて選択する。前述したように水を溶媒とすることが、有機溶剤の使用が避けられ、かつめっきラインに直結したインライン塗装が容易となることから好ましい。この皮膜形成性組成物中には、必要であれば、塗料に添加することが知られている各種の添加剤を1種もしくは2種以上さらに添加することができる。かかる添加剤としては、架橋剤、消泡剤、防錆顔料、顔料分散剤、反応促進剤、レベリング剤、増粘剤な

どがある。

【0047】この皮膜形成性組成物を、好ましくはクロメート処理した冷延鋼板または亜鉛系めっき鋼板に塗装し、塗膜を乾燥させることにより潤滑性樹脂皮膜を形成すると、本発明の潤滑処理鋼板が製造される。塗装は、乾燥後の潤滑性樹脂皮膜の付着量が0.1 g/m²未満では、潤滑性および耐食性向上効果が少なく、5g/m²を超えると耐食性は向上するが、プレス成形性が低下し、コストも増大する。特に加工後にも良好な外観を得るには、潤滑性樹脂皮膜の付着量を1.0 g/m²以上とすることが好ましく、より好ましい付着量は 2.0~4.0 g/m²の範囲である。塗装方法は、ロールコート、カーテンフローコートを始めとする各種の塗装方法から状況に応じて選択すればよく、塗装後の塗膜の乾燥温度は樹脂や溶媒の種類に応じて選択する。

【0048】こうして形成された潤滑性樹脂皮膜は、一般に動的貯蔵弾性率が大きく(特に水性樹脂を用いた場合)、強加工における極圧や高速加工における摩擦熱による金型や被加工材の温度上昇といった状況下でも皮膜が剥離しにくく、連続成形が可能で、加工部の外観を良好に保持できる。同時に、アンモニウムシリケートがインヒビターとして作用することから、加工部や端面の耐食性が改善される。また、樹脂皮膜の付着量が比較的小さく、これに電解質のアンモニウムシリケートが含まれていることから、この樹脂皮膜は溶接性を著しく阻害せず、本発明の潤滑処理鋼板は溶接可能である。

#### [0049]

【実施例】以下に本発明を実施例により具体的に説明するが、本発明はこれらの実施例により何ら限定されるものではない。なお、実施例中、%は特に指定のない限り重量%である。実施例で使用した材料についてまず説明する。

## 【0050】母材鋼板

使用した母材鋼板は次の通りである(いずれも板厚は0.8 mm)。なお、カッコ内は表1に使用した記号である。めっき鋼板はいずれも両面めっき鋼板であり、付着量は 片面当たりの量である。

#### 【0051】①冷延鋼板

②溶融亜鉛めっき鋼板 (G I 鋼板) 付着量45 g/m² ③電気Zn-12%Niめっき鋼板 (S Z 鋼板) 付着量 20 g/m² ④合金化溶融Znめっき鋼板 (G A 鋼板) 付着量45g/m², 合金化度9%

⑤Zn-5%Al めっき鋼板(GF鋼板)付着量45g/m² ⑥Zn-55%Alめっき鋼板(GL鋼板)付着量45g/m²。 【 O O 5 2 】シリカ微粒子

平均粒径20 nm のコロイダルシリカ

#### 潤滑機能付与剤

ポリエチレンワックス (軟化温度100 ℃、平均粒径 1 μ m)。

#### 【0053】ベース樹脂

①ウレタン-1:大日本インキ化学(株)社製、商品名「HYDRAN HW-350」、トリレンジイソシアネート型硬質タイプの芳香族ポリエステル系ポリウレタンエマルジョン、固形分30%、樹脂のTg点(ガラス移転温度)は約110℃:

②ウレタン-2:大日本インキ化学(株)社製、商品名「HYDRAN AP-60」、イソホロンジイソシアネート型軟質タイプのポリエステル系ポリウレタンエマルジョン、固形分30%、樹脂のTg点は約30℃;

③アクリル-1:カネボーNSC(株) 社製、商品名 「ヨ ドゾール 2D-423 」、アクリルエマルジョン、樹脂のTg 点は約105 ℃;

④アクリル-2:カネボーNSC(株) 社製、商品名 「ヨドゾール GD-900」、アクリルエマルジョン、樹脂のTg点は約15℃。

#### 【0054】アンモニウムシリケート

日本化学工業 (株) 社製、商品名「アンモニウムシリケート17804」、メチルトリエタノールアンモニウムシリケート (上記一般式(1) で $R^1$   $\sim$   $R^3$  が2ーヒドロキシエチル基、 $R^4$  がメチル基の化合物)の水溶液、 $SiO_2$ 含量約40%、固形分約50%、PH 11.4。

### 【0055】着色顔料

大日本インキ化学工業(株)社製の下記4色の水分散型 顔料ペーストを下記<u>重量</u>比率で配合し、固形分約64%の ベージュ色の着色顔料ペーストを用意した。

DISPERSE HG-701 酸化チタン 64.0% DISPERSE HG-935 カーボンブラック 3.7% DISPERSE HG-457 黄色酸化鉄 29.0% DISPERSE HG-838 赤色酸化鉄 3.3%。

#### [0056]

【実施例1】前記母材鋼板の両面に市販の部分還元塗布型クロメート処理液をスピンコーターにより塗布し、80℃で30秒間乾燥して、クロメート皮膜を形成した。次いで、片面のクロメート皮膜の上に、上記の1種もしくは2種以上のベース樹脂中にシリカ微粒子と潤滑機能付与剤(ポリエチレンワックス)とアンモニウムシリケートとを含有する、無顔料のクリアー樹脂塗料組成物を、バーコーターにて乾燥後に所定の付着量となるように塗布し、120℃で30秒間乾燥させて、潤滑性樹脂皮膜を形成し、潤滑処理鋼板を作製した。得られた潤滑処理鋼板について耐食性と潤滑性を次のようにして調べた。

### 【0057】試験方法

(端面耐食性)潤滑処理鋼板を切断した試験片に対して塩水噴霧(SST)試験(JIS Z-2371に準ずる)に500時間行い、500時間後の端面からの白錆発生幅により、次の基準で評価した。

◎····1 mn以下 △····3~10mm ○····1~3 mm ×····10mm以上 (加工後耐食性)試験片に曲げ直径10mmの 180°曲げ加工 を行った後、端面耐食性と同様に塩水試験を行って、加 工部および平板部の白錆発生時間を調べた。

【0058】(潤滑性)

②バウデン摩擦試験による摩擦係数と②ビード付きハット成形試験によるプレス成形性とで評価した。

【0059】①バウデン摩擦試験:図1(a) に示す測定装置を用い、下記に示す条件で摩擦係数を測定した。

【0060】荷 重 :1kg

摺動速度: 4 mm/sec 摺動距離: 20 mm 。

【0061】②ビード付きハット成形試験:図1(b) に示すビード付きクランクプレスを使用して試験片(ブランク)を下記条件でハット型に深絞り成形し、成形品のしごき部の外観を観察して下記の4段階で評価した。

ブランクサイズ: 250×50mm

 ビード高さ
 : 7 mm

 成形高さ
 : 43 mm

 成形速度
 : 70 mm/sec

〔評価〕

◎ 外観変化無し(優)○ カジリ発生小(良)

△ カジリ発生中(可)

× カジリ発生大、パウダリング大(不可)。

【0062】使用した母材の記号および表面粗さ(Ra値)、クロメート皮膜の付着量、樹脂皮膜のベース樹脂の混合比、樹脂皮膜中のシリカ微粒子、ポリエチレンワックス、アンモニウムシリケート、および顔料の含有量、ならびに樹脂皮膜の付着量を、試験結果と共に表1および表2に示す。

[0063]

【表1】

Cr(付着書 1,47) 7,47 77,47	SiO <sub>2</sub> 7.77 (%) (%) 20 12 20 12 " " "	775±54 簡 料 347-F 簡 料 (%) (vol%) 8 0 " " " " " "	料 付着量 %) (g/m²) 2.5	## <b>├</b> -		\$.	7 1	井地
50 0 50 0 50 0 50 0 50 0 50 0 50 0 50	SiO <sub>2</sub> 7,7X (%) (%) (%) (%) (%) (%) (%) (%) (%) (%)			┝	1	ì		
09 09 0 09 0 09 0 09 0 09 0 09 0 09 0	8 8			平板部一加工	加工部一件	騷	7	
20 0 20 0 20 0 20 0 20 0 20 0 20 0 20			2.5				15G	
			*	336 72	×	8	9(	ICEX PO
				-	7	8	9(	
			"	$\dashv$	<b>Ø</b>		9(	
			"	+	+	S 8	<b>9</b> (	が発送を
50 0 50 0 50 0 50 0 50 0 50 0 50 0 50		+	,	+	+	200		
20 0 20 0 20 0 20 0 20 0 20 0 20 0 20	$\dashv$		*	+	+	200	)	H-T-CAN
50 0 50 0 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00				╁	+	38	<b>(</b> @	74EX
	_	1	5.5	+	+	38	0	九数空
	1	1	,	+	10	38	96	
	× .	+	*	+		300	œ	大学田仰
550 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	"		*	┿	T	3 -	)C	- 400
	4	+	*	+	†	200	×<	计数码
20 0 20			,,	040	t	2 4	1>	rays.
	82	+	<u>6.2</u>	1776	+		$\perp$	五数重
	十	" "	,	+	T	+		
	Ť	1		t	+	c	0	70/00/07
20 0 20 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11 11	4	"		╈	t	o	0	4 HEMAN
0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	<b>*</b> 7 <b>*</b> 7	+	,,	╁	(C)	O	0	
20 0 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20	+	-	"	1824 40	-	90.0	×	上較例
	5	-	2.5	1	┢	0.08		工物學
	7,7	» 24 U	"	H	9	0		HAXW.
" " "	"	1.0	"	-	O 88	0.08	0	大學88.00i
	**	18	"	-	© 23	0.10	0	EARCASTA .
l		204	"		© 23	0.15	٥	比较多
1	0%	8	0.08	Н	.2 ×	0.22	×	比较的
,	*	" "	0.1	1368 2		<u>:</u>		太空明网
" " "	*	" "	1.2		© 88	0.03	_	

注) \* 本発明の範囲外

[0064]

【表2】

幫	母村鋼板	) jes	1-106		榖	過消性	在被腦?	皮膜の	の組成	と付着	# ·		加工後耐食性	和食性	新F	展	型夹	
25		粉面	1	ť	ベース機脂	(混合%)	(%)	├──	-	77E-94	134 AA	曹乘刊	SST錄発生時間	生時間	重更	<b>売</b>	ភា‡   ኡ	羅米
뢷	華权権	# Ty	Cr43/mile	1616	1647	779.6	7984	2010	¥ 8		£ 3	(2/m²)	上板部(デン)	当工的 (H.)	へ	逐	におする	
		( KIII)	( m/g/m)	- 6	7	- 5	, (	<b>3</b>	3 5	<b>)</b> •		, 10		133	©	70 0	(0	太 至 8 8 6 6
ಬ	GA鋼板	0.8	යි	2	9	2	5	3	7	0	>	0	7220	70	)(	3 6	*	47.77.77 1.44.66
೫	"	"	*	"	″	"	,	,	*	,,	,,		7577	32	<b>×</b>	O.O.	4	TEXTON IN
~	冷延御板	0.8	ß	20	0	ß	0	23	12	œ	0	2.5	1272	4	5	8	9	本化的
ક્સ	"	,	,	"	*	"	"	"	"	*0	*	"	816	72	×	88	9	九数型
38	G 1 銀板	*	*	*	"	*	,	"	"	8	"	"	1656	88	0	98	9	本充明的
3		*	,,	"	*	,,	"	"	"	<b>#</b> 0	"	"	1272	244	4	8	9	九汉伊
35	GF鎔板	,"	*	"	*	"	"	"	"	∞	,	//	93	887	9	88	9(	本先列
8	"	"	*	"	"	*	"	"	"	*0	"	"	1224	192	4	8	9	ガ数例
37	GL鍋板	"	,	"	*	*	*	"	"	8	"	"	2836	33	<u></u>	0 8	<b>9</b> (	本先別的
8	"	"	"	"	*	*	*	"	"	*0	"	"	3116	88	4	8	9	T. S. C.
8	5.7鎦柄	,"	"	"	"	,,	"	2	"	8	"	"	3788	312	0	8	9	本無明例
9	"	"	"	"	*	"	"	"	"	*0	*	"	3068	35	×	<u>ဗ</u>	9	比較例
Į	いる独地	0 8	25	98	0	0	0	82	12	8	0	2.5	1776	88	0	о 8	9	
42	"		"	0	8	0	0	*	"	"	"	"	-88 88	좛	0	8	0	
43	"	"	"	0	0	8	0	"	"	"	"	,	1824	432	0	8	9	
7	"	*	"	0	0	0	8	"	"	"	*	"	1848	춣	0	89	0	本統列例
3	"	*	"	ß	0	0	යි	"	"	"	"	"	986	36	0	ن 88	9	
46	"	*	,	0	22	S	0	"	"	"	"	"	1824	360	0	88	9	
24	"	,"	,	0	22	0	S	,	"	"	"	,	98 98	98	9	88	9	
×	CASSIF	ď	20	2	0	යි	0	82	12	5	1	2.5	1800	룛	0	0.08	9	
6	"	*	"	"	"	ï	"	*	"	"	5	"	<u>8</u>	쿓	<b>o</b> k	0 80	<b>O</b>	
ខ	"	*	"	*	*	"	"	//	"	"	2	,,	88	*	9	8	9	i
ic	"	"	"	*	*	"	"	"	//	"	15	"	1800	<b>ಹ್</b>	0	9 8	9	本統列的
i c	"	1	,,	*	"	"	"	"	*	"	æ	"	88	***	0	0.	0	
ı L	"	*	"	"	"	"	*	"	"	"	ස	*	1752	98	0	0.15	0	
72	n	"	,,	"	"	"	"	"	"	"	88	*	2	338	9		٥.	10.44.71
L?	"	2	"	*	"	"	"	"	"	"	45‡	,	1656	336	9	0.21	٥	T. E. P.

注)\* 本発明の範囲外

[0065]

【表3】

【実施例2】クロメート処理を行わなかった以外は実施例1と同様にして潤滑処理鋼板を作製した。表3に、使用した母材の記号および表面粗さ(Ra値)、樹脂皮膜のベース樹脂の混合比、樹脂皮膜中のシリカ微粒子、ポリエチレンワックス、アンモニウムシリケート、および顔料の含有量、ならびに樹脂皮膜の付着量を、潤滑性の試験結果と共に示す。

[0066]

	母材鋼板	K	/-×m⁄		既	潤滑性	被腦	皮膜の	の組成	皮膜の組成と付着	<b>#</b>		鬟	世史	
調整	34	表面	音楽学ん	Ϋ́	パース 樹脂	旨 (混合%)	7%)	6	1	7.YE=94	#	#17	影	л; 1 3	棄
F		曲み		1614	11.47	1664	4167	ر مارہ	7774	747-1	T.	(1) M (1)	を表す	₽< 7.2	
		(MM)	(mg/m²)	<u>-</u>	-5	٦	-5	3	3	ક્ક	(x) (x)	(g/m²)		强	
Ø	GA鋼板	0.8	0	20	0	20	0	07	12	∞	0	2.5	0.88	0	
少别	19月板	0.6	"	"	"	"	"	"	"	"	"	"	0.08	0	
ပ	鋼板	0.6	"	"	"	,,	"	"	"	"	"	"	98	0	4
9	F劉板	0.6	"	"	"	"	"	"	"	*	"	"	0.06	0	<b>人</b> 把 弘 赵
5	無板	0.6	"	"	"	"	"	1	*	*	*	"	99.0	0	
SZ	Z鋼板	0.5	"	"	"	"	"	"	*	*	"	*	0.05	0	

#### [0067]

【発明の効果】表1~2からわかるように、潤滑性樹脂皮膜の下層にクロメート皮膜を形成した本発明例の潤滑処理鋼板は耐食性(端面と加工後耐食性を含む)と潤滑性(摩擦係数とプレス成形性)がいずれも良好であった。なお、ポリエチレンワックス粉末に代えて、フッ素樹脂粉末(例、PTFE)を使用した場合にも、表1~2と同様の結果が得られることを確認した。一方、本発明の範囲外の条件を含む比較例では、少なくとも一つの性能が劣化した。また、クロメート皮膜を形成しない場合にも、表3に示すように、本発明によれば非常に優れた潤滑性を確保することができた。

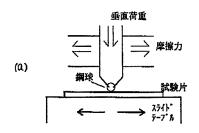
【0068】このように、本発明による潤滑処理鋼板は、潤滑性に優れ、強加工における極圧や金型の温度上昇に対しても、十分に耐えることができるため、プレス加工時に、プレス油等の潤滑油を使用せずに、そのままプレス加工が可能である。従って、従来、需要家で行われていたプレス油塗布作業や、そのプレス油を除去する脱脂工程も省略でき、それによるコスト節減が図れる上に、トリクロロエタンなどの有害な溶剤の使用が回避されることから、環境破壊の防止にもつながる地球環境に優しい鋼板である。

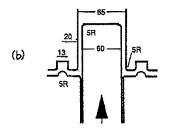
【0069】さらに、着色顔料を添加した着色潤滑処理 鋼板においては、グレー系あるいはブラウン系の落ち着 いた外観を呈し、プレコート鋼板並の意匠性を有してい る。従って、そのままで自動車、家電製品、建材などに 外装用としての適用が可能であるため、これらの製品の 著しいコスト低減が図れる。本発明の着色潤滑鋼板は、 着色が均一で安定しており、樹脂皮膜の形成時の塗料の 塗布も容易である。また、樹脂皮膜が薄いため溶接性や プレス加工性といった望ましい特性が保持され、端面や 加工後も高い耐食性を発揮することができる。このよう に、本発明の鋼板は、そのままで外装用に使用するのに 適しているが、もちろん塗装を施して使用してもよい。

# 【図面の簡単な説明】 【図1】実施例で潤滑性の評価に使用した装置を示し、図1(a) は摩擦係数の測定に用いたバウデン摩擦試験機の説明図、図1(b) はビード付きハット成形試験のクラ

ンクプレスの形状を示す説明図である。

【図1】





フロントページの続き

(51) Int. Cl. <sup>6</sup> C 2 3 C 28/00 識別記号 庁内整理番号

FI

技術表示箇所

C 2 3 C 28/00

С